

## Premix for the preparation of high-melting foam ceramic, and process for the preparation thereof

Publication number: DE3314796

Publication date: 1984-10-25

Inventor:

Applicant: MAYER REILAND GEB REILAND EVA (DE)

Classification:

- international: C03C11/00; C04B38/00; C03C11/00; C04B38/00;  
(IPC1-7): C04B21/00; C03C11/00; C04B35/64;  
C04B35/71

- European: C03C11/00F; C04B38/00

Application number: DE19833314796 19830423

Priority number(s): DE19833314796 19830423

[Report a data error here](#)

### Abstract of DE3314796

The invention relates to a premix for the preparation of high-melting foam ceramic which consists of finely comminuted igneous rock and/or fly ash, blowing agent and flux. According to a preferred embodiment, this premix consists of basalt powder and/or andesite powder and/or diabase powder and/or fly ash, and also of silicon carbide and/or carbon black as blowing agent and of borax and/or boric acid as flux.

---

Data supplied from the [esp@cenet](mailto:esp@cenet) database - Worldwide

⑯ BUNDESREPUBLIK  
DEUTSCHLAND



DEUTSCHES  
PATENTAMT

⑯ Offenlegungsschrift  
⑯ DE 33 14 796 A 1

⑯ Int. Cl. 3:  
**C04B 21/00**  
C 03 C 11/00  
C 04 B 35/71  
C 04 B 35/64

⑯ Aktenzeichen: P 33 14 796.5  
⑯ Anmeldetag: 23. 4. 83  
⑯ Offenlegungstag: 25. 10. 84

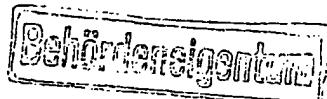
DE 33 14 796 A 1

⑯ Anmelder:

Mayer-Reiland, geb. Reiland, Eva-Maria, 6710  
Frankenthal, DE

⑯ Erfinder:

Antrag auf Nichtnennung



⑯ Ansatz zur Herstellung von hochschmelzender Schaumkeramik sowie Verfahren zu deren Herstellung

Die Erfindung betrifft einen Ansatz zur Herstellung von hochschmelzender Schaumkeramik, die aus fein zerkleinerinem Erguß-Gestein und/oder Flugasche, Treibmittel und Flußmittel besteht. Nach einer bevorzugten Ausführungsform besteht dieser Ansatz aus Basaltstaub und/oder Andesitstaub und/oder Diabasstaub und/oder Flugasche, ferner aus Siliciumcarbid und/oder Ruß als Treibmittel sowie aus Borax und/oder Borsäure als Flußmittel.

Patentansprüche

1. Ansatz zur Herstellung von hochschmelzender Schaumkeramik,

dadurch gekennzeichnet,

5 daß sie aus fein zerkleinertem Erguss-Gestein und/oder Flugasche, Treibmittel und Flußmittel besteht.

2. Ansatz zur Herstellung von hochschmelzender Schaumkeramik nach Anspruch 1,

10 dadurch gekennzeichnet,  
daß er aus Basaltstaub und/oder Andesitstaub und/oder Diabasstaub und/oder Flugasche, ferner aus Siliciumcarbid und/oder Ruß als Treibmittel sowie aus Borax und/oder Borsäure als Flußmittel besteht.

15 3. Verfahren zur Herstellung von hochschmelzender Schaumkeramik,

dadurch gekennzeichnet,

20 daß man die Inhaltsstoffe der Ansätze gemäß Anspruch 1 oder Anspruch 2 innig vermischt, in Formen eingibt, bei Temperaturen oberhalb 1000°C schäumt, sodann die geschäumten Körper innerhalb kurzer Zeit unter ihren Erweichungspunkt abkühlt und schließlich langsam auf normale Temperatur bringt.

25 4. Verfahren nach Anspruch 3,

dadurch gekennzeichnet,

30 daß man innerhalb von 1,5 bis 3,0 Stunden die Pulvermasse von Raumtemperatur bis auf 1020 bis 1090°C aufheizt, sodann eine Haltezeit bei 1020 bis 1090°C von 1,0 bis 2,0

- 2 -

5

Stunden einhält, nach Beendigung des Schäumungsvorgangs die geschäumten Körper innerhalb von etwa 5 bis 10 Minuten unter ihren Erweichungspunkt abkühlt und schließlich die sich anschließende Abkühlung auf Raumtemperatur innerhalb von 5 bis 10 Stunden abschließt.

**DR. GERHARD RATZEL**

PATENTANWALT

Akte 8028

3314796

6800 MANNHEIM 1. 22. April 198

Seckenheimer Straße 36a - 7 (0621) 406315

Postcheck: Frankfurt/M. Nr. 8283-603

Bank: Deutsche Bank Mannheim (BLZ 670/0010) Nr. 12

Teleg.-Code: Gerpat

Telex 463570 Para D

3.

Frau Eva-Maria  
Mayer-Reiland geb. Reiland  
Kalmitstraße 27-29  
6710 Frankenthal / Pfalz

---

Ansatz zur Herstellung von hochschmelzender  
Schaumkeramik sowie Verfahren zu deren Her-  
stellung

---

- 5 -

. 4.

5

Die vorliegende Erfindung betrifft einen Ansatz zur Herstellung von hochschmelzender Schaumkeramik, der dadurch gekennzeichnet ist, daß er aus zerkleinertem Erguss-Gestein und/oder Flugasche, aus Treibmittel, sowie aus Flußmittel besteht.

10

Die Erfindung betrifft ferner ein Verfahren zur Herstellung einer hochschmelzenden Schaumkeramik aus den vorgenannten Ansatzinhaltsstoffen.

15

Der erfindungsgemäße Ansatz besteht also aus gemahlenem Erguss-Gestein wie z.B. aus Basalt-, Andesit- oder Diabas-Stäuben und/oder Flugasche, wobei dieser Ansatz ferner als Treibmittel, beispielsweise Siliciumcarbid oder Ruß sowie ein Flußmittel wie z.B. Borax oder Borsäure enthält.

20

Ein Beispielhafter Ansatz gemäß vorliegender Erfindung besteht aus 300 kg Andesit (Körnung 0,01 bis 0,09 mm), 40 kg Borax und 0,3 bis 0,5 kg Siliciumcarbid.

25

Ein weiterer Beispielhafter Ansatz gemäß vorliegender Erfindung besteht aus 300 kg Flugasche (Körnung 0,09 mm) 40 kg Borax und 0,3 bis 0,5 kg Siliciumcarbid.

Der Borax-Anteil kann gegebenenfalls auf Kosten höherer Schäumungstemperaturen reduziert werden.

Die Aufbereitung des Ansatzes erfordert normalerweise nur einen Arbeitsgang, wenn die

- 4 -  
• 5 •

Versatzkomponenten in trockenem Zustand vorliegen, d.h. einen Feuchtigkeitsgehalt von höchstens 1 bis 2 % aufweisen und die angegebenen Körnungen besitzen.

5 Dieser Arbeitsgang besteht in einem homogenen Mischen der trockenen Versatzkomponenten.

Es hat sich gezeigt, daß die sogenannten Chargen-Mischer für diese Mischoperation besonders geeignet sind.

10 Zum Zwecke der Herstellung von Formkörpern wird eine abgewogene Menge an Pulvermasse in Formen offener oder geschlossener Bauweise gefüllt und die Pulverschüttung anschließend planiert. Der Füllungsgrad der Formen liegt normalerweise zwischen 50 und 85 % bei einer Schütt-dichte von etwa  $1,1 \text{ g/cm}^3$ .

15 Die Formen bestehen aus einem hitzebeständigen bzw. feuerbeständigen Material, da die Pulvermasse in den Formen bei Temperaturen über  $1000^\circ\text{C}$  geschäumt wird.

20 Als Formenmaterial kommen hitzebeständige Stähle oder keramische Werkstoffe auf der Basis von Chamotte-Masse in Frage.

25 Bei großflächigen Formen weist der Formenboden Entlüftungsbohrungen (Lochabstand 9 bis 10 cm, Bohrungsdurchmesser ca. 2 mm) auf, damit sich zwischen Formenboden und schäumender Masse kein Gasdruck aufbaut.

- 8 -

. 6 .

Die Entlüftungsbohrungen werden vorzugsweise mit einem mikroporösen Papier abgedeckt, um ein Zuschäumen der Bohrungslöcher zu vermeiden.

5 Die Formen werden ferner vorzugsweise mit einem Trennmittel ausgestrichen, um ein Anbacken der Pulvermasse auszuschließen.

Im folgenden wird die Zusammensetzung eines solchen Trennmittels angegeben, sie lautet:

10. 35 - 45 kg kalzinierte Tonerde, Körnung 0,01-0,10 mm  
 0,63 kg Tylose 20 000  
 63 kg Wasser  
 150 cm<sup>3</sup> Schwegoziid.

15 Bei der Verwendung von Formen aus hitzebeständigem Stahl ist ein müheloses Entformen der geschäumten Körper am besten dann durchzuführen, solange die Formen noch sehr heiß sind, d.h. zu einem Zeitpunkt, an dem die Formen noch keine wesentliche Kontraktion erfahren haben.

20 Bei keramischen Formen kann man dagegen auch im erkalteten Zustand entformen.

25 Zum Aufschmelzen und Schäumen der eingefüllten Pulvermassen sind Temperaturen oberhalb 1000°C vorzugsweise Temperaturen innerhalb des Temperaturbereichs von 1020 bis 1090°C erforderlich.

Die Produktionszeit für geschäumte Körper der Abmessung 300 x 200 x 40 bis 70 mm beträgt zwischen 7,5 und 15 Stunden.

30 Bei Einheitigung der oben genannten Hersteller-  
erfindungen erhielt sich bei späteren Zusänden  
Schaumkeramikprodukt mit folgenden Eigen-  
schaften:

25 je nach Temperaturführung variierten bzw. bei-  
kan der Fachmann aufgrund seiner Fachwissen-  
tsherrische Schokobeständigkeit und Festigkeit  
Wärmeleitung, Wärmeausdehnungskoeffizient,  
Eigenschaften wie Wasseraufnahme, Dichte,  
Herstellerangaben des erfindungsgemäßigen  
bzw. bei Durchführung des erfindungsgemäßigen  
kerzemik, die aus dem erfindungsgemäßigen Ansatz  
Eigenschaften der hochschmelzenden Schaum-  
Die Materialstruktur und die physikalischen  
förmigen Zellen zu verhindern.

20 Nach Ablauf der Haltezeit sind die Gesamt-  
abzukühlen, um ein Zusammenfallen der Kugel-  
5 bis 10 Minuten auf ihre Restarresttemperatur  
Körper innerhalb kurzer Zeit, d.h. innerhalb von  
Raumtemperatur der Haltezeit sind die Gesamt-  
10 4. Zweite Abkühlperiode bis auf  
5 bis 10 Minuten Temperatur:  
bis 1090°C unter Restarrest-  
3. Erste Abkühlperiode von 1020  
2. Haltezeit bis 1020 bis 1090°C: 1,0 bis 2,0 Stunden  
1,5 bis 3,0 Stunden  
1. Aufheizzeit von Raumtemperatur  
maßen auf:

Diese Produktionszeit gliedert sich folgender-  
maßen auf:

• t •  
- 6 -

- 7 -  
. 8.

Farbe:	schwarz
Materialstruktur:	geschlossenzellig
Mittlerer Porendurchmesser:	1-6 mm
Wasseraufnahme:	0,1 Vol.-%
5 Dichte:	0,40-0,8 g/cm <sup>3</sup>
Wärmeleitzahl:	0,1-0,2 Kcal/m h°C
Wärmeausdehnungskoeffizient:	$65-70 \times 10^{-7}$ 1/°C bei 100°C
Biegefestigkeit:	55-60 kp/cm <sup>2</sup>
Druckfestigkeit:	28-32 kp/cm <sup>2</sup>

10 Das Wesen vorliegender Erfindung wird ferner im folgenden anhand von Ausführungsbeispielen weiterhin erläutert.

Beispiel 1:

15 3000 g Erguss-Gestein (Körnung 0,01 bis 0,09 mm) werden mit 400 g Borax (Dekahydrat) und 5 g Siliciumcarbid (Körnung 0,01 bis 0,003 mm) vermischt.

20 Die Pulvermischung wird in Formen von 1000 bis 1150°C erhitzt, eine Stunde bei diesen Temperaturen gehalten und anschließend wieder auf Raumtemperatur abgekühlt.

25 Dabei entsteht ein geschlossenzellig geschäumter Formkörper mit sehr einheitlicher Porengröße und hoher Festigkeit. Der geschäumte Formkörper ist um so grobporiger und damit um so leichter, je höher die Halte- bzw. Schäumungstemperatur ist.

Für den Temperaturbereich von 1000 bis 1150°C ergeben sich Formkörper mit einer Dichte von 0,3 bis 0,8 g/cm<sup>3</sup>, wobei die zugehörige mittlere

- 8 -

9.

Porengröße bei 8 bis 1 mm Durchmesser liegt.

Beispiel 2:

5 3000 g Flugasche (Körnung 0,09 mm) werden mit 400 g Borax (Dekahydrat) und 5 g Siliciumcarbid (Körnung 0,01 bis 0,003 mm) vermischt.

Die Pulvermischung wird in Formen von 1000 bis 1150°C erhitzt, eine Stunde bei diesen Temperaturen gehalten und anschließend wieder auf Raumtemperatur abgekühlt.

10 Dabei entsteht ein geschlossenporig geschäumter Formkörper mit sehr einheitlicher Porengröße und hoher Festigkeit. Der geschäumte Formkörper ist um so grobporiger und damit um so leichter, je höher die Halte- bzw.  
15 Schäumungstemperatur ist.

Für den Temperaturbereich von 1000 bis 1150°C ergeben sich Formkörper mit einer Dichte von 0,3 bis 0,8 g/cm<sup>3</sup>, wobei die zugehörige mittlere Porengröße bei 8 bis 1 mm Durchmesser liegt.

20 Die nach den Massensätzen errechnete chemische Zusammensetzung der erfundungsgemäßen hochschmelzenden Schaumkeramik lautet:

25 35 - 55 Gew.-% SiO<sub>2</sub>  
1 - 7 Gew.-% Na<sub>2</sub>O  
2 - 12 Gew.-% CaO  
0,5 - 5 Gew.-% K<sub>2</sub>O  
2 - 12 Gew.-% MgO  
1 - 5 Gew.-% B<sub>2</sub>O<sub>3</sub>  
0,5-1,0 Gew.-% Treibmittel (Siliciumcarbis oder Ruß)